(19)日本国特計庁(JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

(74)代理人 弁理士 一色 健輔 (外2名)

最終頁に続く

特開平6-293569

(43)公開日 平成6年(1994)10月21日

(51)Int.Cl. ⁵		識別記号	庁内整理番号	FΙ	技術表示簡					
C 0 4 B	35/66	В								
		E								
B 2 2 D	41/02	A	7511-4E							
F 2 7 D	1/00	N	7603-4K							
				審査請求	未請求 請求項の数1 OL (全 5 頁)					
(21)出願番号		特顯平5-78278		(71)出願人	000006655					
					新日本製鐵株式会社					
(22)出顧日		平成5年(1993)4月	15⊞		東京都千代田区大手町2丁目6番3号					
				(71)出順人	592134871					
					日本坩堝株式会社					
					東京都渋谷区恵比寿 1-21-3					
				(72)発明者	鈴木 敏文					
					愛知県東海市東海町 5-3 新日本製鐵株					
					式会社名古屋製鐵所内					
				(72)発明者	今 真佐留					
					愛知県東海市東海町 5 - 3 新日本製鐵株					
					式会社名古屋製織所内					

(54) 【発明の名称 】 混練耐火物

(57)【要約】

【目的】 本発明は、高炉出鉄樋、タンディッシュ等の 各種溶融金属容器の内張りに使用する、予め加水混練し た流し込み成形用不定形耐火物を提供する。 【構成】 耐火性材料に結合材としてアルミナセメント を混合してなる不定形耐火物の100重量部に対して. 水に鞋溶性のトリボリリン酸アルミニウム0.1~3. ○重量部を添加し、水4~10重量部を加えて混練して 23.

【効果】 加工後は比較的低い温度の加熱で水硬性反応 が始まり、均等に硬化できる。

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 耐火性材料に結合材としてアルミナセメ ントを混合してなる不定紹和人物の100乗量部に対し て、水に懸溶性のトリボリリン酸アルミニウム0. 1~ 3.0重量部を添加し、水4~10重量部を加えて混練 してなることを特徴とする混練耐火物。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本売明は、高炉出鉄値、タンディ ッシュ等の各種溶社金属容器の内張りに使用する流し込 10 み成形用不定形耐火物に関し、特に予め加水混雑した状 態で梱包され出荷される混練耐火物に関するものであ る。

[0002]

【従来が技術】流し込み成形用不定形削火物は、加水混 線した耐火物を中子等の塑件内に流し込んで施工体を成 形するのに使用されている。加水混練物は施工するまで はその流動性が変化せず、施工実了後は速やかに型枠を 除去できる程度の硬化施度を有することが望ましい。そ して、施工体かる塑料を取り外した(以下「歴史」とい う)後では、施工体に含まれる木分を除去するための加 熱を媒を行う原の加熱によって、混練物に含有された結 合材が硬化物体する。

【0003】この種の不定制制人物としては、アルミナ セメントを結合材とした水硬性キャスタブル耐火物が主 流をなしている。そして従来は一般に、粉状体で委詰梱 包された耐火物を施工現場で加水混練した機直をに型棒 内に流し込み、アルミナセメントの水和反応によって硬 化させて施工を形成していたが、耐火物の油湿練時 に粉塵が飛散して作業環境を悪化させるほか、作業に人 30 手を要することから近年の省力化の要求に答えられない 線ががあった。

【0004】このような背景の下で、耐火物の製造段階で加水混練したものを報復、出荷することが提案されているが、アルミナセメントは一般のコンクリートの結合材であるボルトランドセメントに比べて、その水和反応が非常に速く進行し、気温の高い夏場などは加水混練後2時間も経過すると流動性を失い、流し込み成形に適さなくかって1まり

【0005】そこで本田期人は先に、結合材としてアル 10 ミナセメントを使用せず、水に顕落性のトリホリリン酸 アルミニウムを旧いると加ず起機やの流動が大場時間に 亙って保持されるとの知見に基づき、この水に難落性の トリポリリン酸アルミニウムを結合材として耐火性材料 に混合したものに、水を混雑した耐火物を提案した(特 開閉55-85475)。この混練耐火物に金温程度で の保存で約1ヶ月間は硬化反応が進行せず、施工に必要 な流動性を保持するので、製品寿命の点では満足できる ものである。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、除工後の機度の発現が加熱によるトリポリリン酸アルミニウムの縮合反応に依存しているため、限型に充力を硬化強度を得るためには300℃以上の高温で加熱する必要があり、その作業が損難になるほかりでなく、加熱中に熱を受けやすい権工体表面に結合材(トリポリリン酸アルミニウム)が移動してきて濃縮され、発泡や鬼姿等の現象を生じる傾向があり、結果として振翔を分下場でいたいたいたの観察を有じていた。

【0007】また、300℃以上という高温加熱では、 型枠が金属製であっても変形してしまい、繰り返しの使 用に耐えられなくなることも問題視されてきた。

【0008】また、本出劇人は特別859~8673号 で、結合材としてアルミナセメントを用い、その硬化屋 延刺として水に難溶性のトリボリリン酸アルミニウムを 添加してなる耐火物を提案したが、これは基本的に能工 現場での加水混雑を予定したものであるため、加えるべ き水の分屋については特別を考察がなされていない。

[0009] 本発明は上述したようを事情に鑑みなされ たもので、その目的は、製造段階で加水混練された混練 耐火物であて、様工化と要な流動性を12時間以上の 長時間に互って保持し得るとともに、施工後は辻蛇的低 温度の加熱で完分な硬化強度を発現させることができ、 もってサーな組織の施工体を得ることの出来る、混練耐 火物を提供することにある。

[0010]

【課題を解決するための手段及び作用】上記目的を達成 するため、本祭の上係る混練耐火物は、耐火性材料に結 合材としてアルミナセメントを混合してなる不定形耐火 0 物の100重量部に対して、水に難溶性のトリポリリン

耐かり00単単部に対して、水に発信でパッパッケット 酸アルミニウムO. 1~3. 0重量部を添加し、水4~ 10重量部を加えて混練してなることを特徴とするもの である。

【0011】耐火性材料としては、従来からキャスタブ ル等で使用されている通常の材料、即ち、アルミナ、炭 佐柱業、ボーキサイト、黒原等の骨材や、シリカやアル ミナの微細粒子などが用いられる。これらの耐火性材料 は、施工体の形状、大きさ、厚さ並びに使用条件、即 ち、温度、接触するガス、溶融金属、溶融スラグなどに 応じて適宜選択し、粒度を測をして使用する。また、必 要に応じて粉末状ピッチやカオリン粘土などを加えても

【0012] がに難溶性のトリポリリン電アルミコウム は、結合材であるアルミナセメントの硬化を抑制する機 能を有する、硬化は水和収込によるものであり、具体的 には、アルミナセメントと水との接触によってセメント 成分がイオン解散し、Car イオン電波が過齢額になる ことで水和化合物を生成し、硬化する。従って、その硬 化学性させるためにはCar イオン電波を削削するこ 50 とが必要であり、これにはARM的のP14を低下させる酸 が有効である。

【0013】本発明者らの実験では、アルミナセメント の水和反応は無機酸や有機酸との組合せによってPHが 6以下となるように調整すれば進行しなくなることが判 明した。しかし、水に非溶解性の酸では抑制効果が得ら れず、混練耐火物の流動性が急速に失われてしまい。逆 に、リン酸アルミニウムなどの水溶性の酸では溶解速度 が速すぎて水和反応を過度に抑制するためか、施工後に 加熱しても均一に硬化しなくなってしまう。

リリン酸アルミニウムを採用した場合のみは、湿練耐火 物の常温での硬化進行が抑制され、混練後48時間経過 しても流し込み作業に必要な流動性を維持し、しかも加 熱すると70℃より硬化が開始され、80~90℃の温 度では充分に硬化機能が回復することが判明した。この トリポリリン酸アルミニウムによる硬化抑制のメカニズ ムは必ずしも明きらかでないが、おおよそ次のように考 えられる。

【0015】つまり、水に難溶性のトリポリリン酸アル ミニウムは他の酸と異なり、すぐに溶解することがない 20 ため、耐火物の成分に由来する陽イオンや陰イオンと急 激な反応を進行することなく、もっとも反応性のあるア ルミナセメントの水和反応初期の過程で発生するCa2+ イオンのみと選択的に反応した後、この反応物がアルミ ナセメント粒子表面を被覆して引き続いての水和反応を 抑制するものと見られる。また加熱することで硬化する のは、抑制されていた水和反応が活発になるためと考え られる。その結果、結合材であるアルミナセメントの水 和反応が進行することによって施工体全域での均一な強 度発現が得られることになる。

【0016】このトリポリリン酸アルミニウムの添加量 は、不定形耐火物100重量部に対して0、1重量部以 上で硬化抑制効果が認められるが、3重量部を超えても 抑制効果の向上がないばかりか施工後の施工体の硬化の 障害となる。従って、トリポリリン酸アルミニウムの添 加量は0.1~3重量部の範囲内とする。

【0017】本発明の混練耐火物は、上記不定形耐火物 に水に難溶性のトリポリリン酸アルミニウムを添加した 粉体混合物に、水を加えて混練したものであり、その水

分量は4~10重量部の範囲に設定される。従来の流し 込み用不定形耐火物では、流し込み作業に適した流動性 を得るのに必要な水分量は、耐火物の構成材料の嵩比重 によって異なるが、おおむね3~15重量部の範囲であ る。しかし、本発明のように水に難溶性のトリポリリン 酸アルミニウムを加え、製造段階で加水混練したものに あっては、搬送途中の振動による微粉部分の偏析や長時 間放置による水分の分離が生じるので、適正な水分管理 を必要とする。本発明者らの研究によれば、本発明で必 【0014】これらの検討の中で、水に難溶性のトリボ 10 要な水分量は上記のように4~10重量部の範囲内であ

4

【0018】また本発明の実施にあたっては、水分の分 離や勧粉部分の偏析防止のため、有機高分子多糖類やメ チルセルローズ。アルギン酸ソーダ等の分散剤を添加す ることもできる。

[0019] 【実施例】以下に実施例について説明する。表1に示す 配合により、本発明の実施例と比較例とを作成した。実 締例1~3及び比較例1~3は、耐火性材料として平均 粒径1~8㎜のアルミナ及び平均粒径1~5㎜の炭化珪 素を骨材とし、これに平均粒径0.25mm以下のアルミ ナ微粉と同1mm以下の炭化珪素微粉、ならびに炭化珪素 の超微粉、粉末状ピッチ、耐火粘土をそれぞれ表1に示 す比率で混合して構成し、結合材としてのアルミナセメ ント及び小量の解膠剤を加えて不定形耐火物を得た。実 6個4.5はそれぞれ耐火性材料として更に平均粉径1 ~8mmのボーキサイト及びスピネル畳材を加えたもの また比較例4はアルミナセメントを用いなかった場合で ある。

30 【0020】そして、実施例1~6及び比較例2は上記 不定形耐火物の100重量部に対し、水に難溶性のトリ ポリリン酸アルミニウムを表1の量だけ添加したのに対 し、比較例3は水溶性リン酸アルミニウムを、また比較 例4は熱硬化性結合材である珪酸ソーダをそれぞれ添加 したものである。なお、比較例1は従来の一般的な流し 込み用不定形耐火物の例である。

[0021]

【表1】

	5				,					
4	100	44 0004	0.05		6.0	129	米米米 聴意原 元化化	米硬化	23.2	-
20	10	이 마 이 마 이 다 이 다 이 다 이 다 이 다 이 다 이 다 이	0. 12	EV.	5.	108	LII	1	1 1	1
2 2	100	0684	0.1	0.05	10	155		2 8	180	- 1
	0.1	44 0604	0. 1			154	184	26	18.6	2
9	10	06044	0. 1		0.05 6.0	143	米米米田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田	3.0	1 9. 4 0	7
C		00624	0. 12		5. 5	148	未未来源金额	3.1	18.6	7
24	200	0624	0. 12		8. 0	153	*** 被破役 化	3.0	32	2
g 02	10	0152144	0. 12	C3	5. 5	149	未未来職職職	3.2	19.1	er.
Kc	00 H	11 013654	0. 1	1	5. 5	156	米 東 東 京 記 門 門 門	33	18.7	00
-	10	011		9 '0	5. 5	153	未硬化 未硬化 未硬化	5.6	18.5	00
	ラニナ部な 8-1 ラニナ級窓 0.2 -キサイト部本 8	? ₹		4月97 <u>8</u> 71	アルローズー・ダー・ダ	7 口一道	常温 (20°C) 発生 6時間後 強度 (kg/cd) 12時間後 48時間後	美間 (90°C) 養生 12時間後 発酵 Cu-/型)	(1) (2) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4	of an

混練後の水和反応が停止し、常温(20℃)で48時間 経過後も未硬化のままで流し込み成形に適した状態であ るとともに、90℃の比較的低い温度での加熱により硬 化して強度を発現している。水分の添加量は実施例1~ 3及び5が5、5重量部であり、実施例4はボーキサイ

表1から明らかなように、実施例1~6はいずれも加水 *実施例6は水分添加量を6.0重量部にするとともに分 散剤としてメチルセルローズを加えたが、水に難溶性の トリボリリン酸アルミニウムと併用することで、本発明 の効果が得られている。

【0022】一方、比較例1は常温で水和反応が進行し ており、加水混練してから施工に利用できるまでの時間 トの嵩比重から添加量が8.0重量部に増大している。*50 が非常に短く、施工現場での加水混練作業が必要である

7

ことが分かる。また、比較例2もトリポリリン酸アルミニウムの添加量が少なすぎるため、常温での硬化を停止するまでに至っていない。

【0023】比較何当は未溶性リン酸アルミニウムを加 えた結果、流動性が大幅に低下し、流し込み施工用とし ての機能に欠け適正な成形が出来ないことが明ららかと なったため、その後の特性調度は中止した。また、比較 個4は常温での保存性は有するものの、90つ加熱で は硬化せず、また高温で硬化させた場合でも強度発現性 に乏しく、溶維金属容器の内張り材としての性能が劣 る。

【0024】なお、流動性・フロー値はJIS R 5 201の9、7項に規定された手法で、混練後の流動性 を測定した。

【0025】養生強度は、50m0径×50mm高さの円柱 状金型内に各項機材料を流し込み、密閉したうえで90 ての温度で12時間養生した後、未硬化であった比較例 るを除いて脱型し、それぞれの曲げ強さを測定したもの である。

【0026】また、焼成物性は、各混練材料をJIS R 2653に規定される成形型に流し込み、実施例1 ~6は90℃にて24時間、比較例1、2は常温 (20 で)で24時間、また比較例4は300℃にて24時間、それぞれ楽生硬化させたものを供試体とした。それ ぞれの供試体を110℃の温度で24時間を境埋見した 後、1450℃で×3時間強速したものについて、その 曲が強き及びダ孔率を測定した。

8

【0027】硝食性試験は、所定形状の侵食テスト用成 形用金型を用いて上記焼成物性用供試体と同様の方法で 硬化させ、110℃×24時間乾燥処理したものを供試 10 体とした。数値が小さいほど、侵食量は小となる。 【0028】

【発明の効果】上途のように、本発明に係る混練耐火物は、加水混線した状態で長時間に互り流し込み成形に必要な流動性を保持するため、製造段階で加水混線してから相包、出荷することができる。このため、施工現場での物能の発生を抑えて作家原規を改善するのに負立つ。また、施工機は比較的低い温度の加熱で充分を硬化強度を発現することから、高温加熱に伴う観測性といった窓れがなく、施工体組織を均一なものとすることができるしたができる。 20 ほか、施工用塑料を繰り返し利用できるなど、優れた効果を奏するのである。

フロントページの続き

(72)発明者 吉田 忠彦

愛知県東海市東海町5-3 新日本製鐵株 式会社名古屋製鐵所内

(72)発明者 井上 典幸

愛知県豊田市美里4-3-3

(72)発明者 清水 隆司

愛知県豊田市青木町 5 - 20 - 48 (72) 発明者 大沢 文明

愛知県豊田市青木町2-107-3